

自动控制理论

第五章 根轨迹方法 Chapter 5 Root Locus





第五章内容

- □ 概述
- □ 根轨迹的绘制方法
- 口广义根轨迹
- □ 基于根轨迹的系统性能分析
- □ 基于根轨迹的系统补偿器设计



稳(稳定性)

全部闭环极点位于左半开平面

快(暂态性能)

主导极点(某些稳定高阶系统的低阶近似)

主导极点(1个或2个)特征:

附近无其它零极点

距虚轴较近(其实部绝对值小于其它极点实部绝对值的1/5)

主导根轨迹分支:根轨迹中最接近于虚轴的1条或2条根轨迹分支

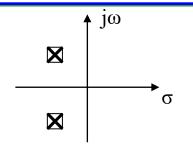
二阶系统的标准形式

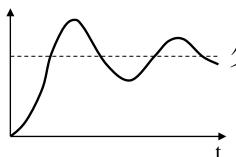
$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{K}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$
$$= \frac{K}{(s - s_1)(s - s_2)}$$

阻尼比: ζ

自然频率: $\omega_{\rm n}$

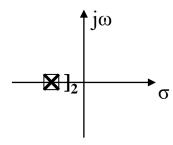


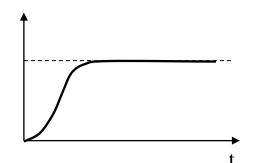




0<ζ<1

$$s_{1,2} = \sigma \pm j\omega_d$$

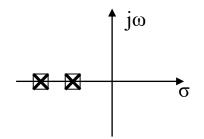




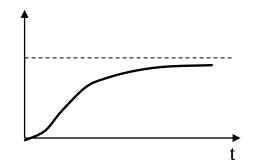
临界阻尼, $\sigma = -\zeta \omega_n$

ζ=1

$$s_{1,2} = \sigma$$



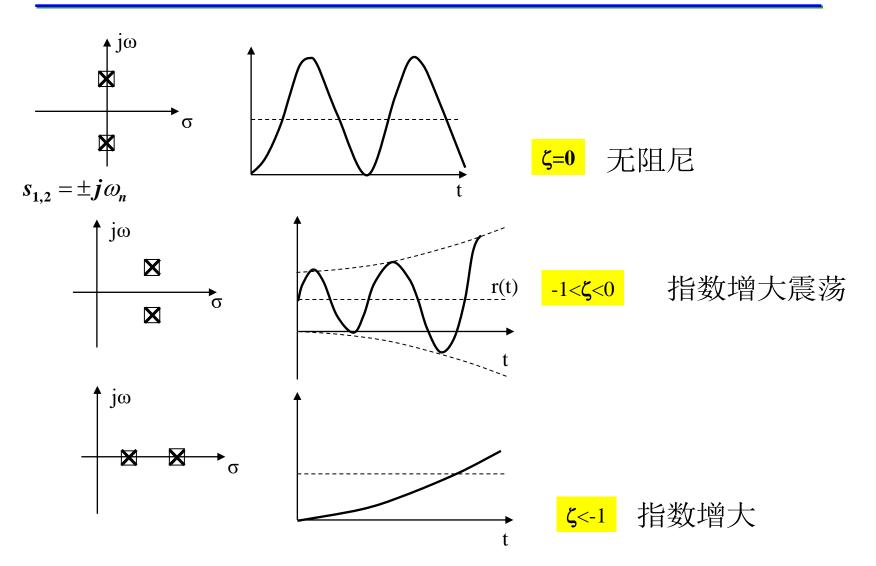
$$S_{1,2} = -\zeta \omega_n \pm \omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1}$$



过阻尼

ζ>1





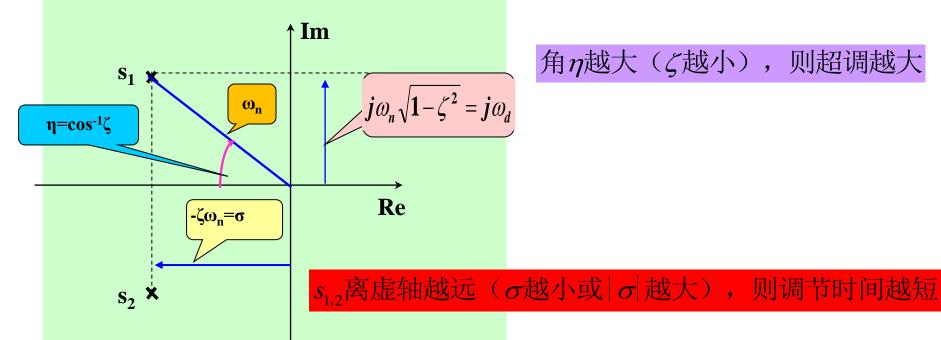


根轨迹概述——根轨迹定性分析

工程上常设计闭环极点,目标为带合适阻尼比的欠阻尼系统 $(0 < \zeta < 1)$

$$S_{1,2} = -\zeta \omega_n \pm j\omega_n \sqrt{1 - \zeta^2} = \sigma \pm j\omega_d$$

 $\eta \in (0, \pi/2)$ 代表负实轴与向量 s_i 的夹角(顺时针方向为正)





准(稳态性能)

单位负反馈系统的"型"取决于原点处的开环极点

无位于原点的开环极点,0型系统 有1个位于原点的开环极点,1型系统 有2个位于原点的开环极点,2型系统

...

单位负反馈系统的稳态误差系数与根轨迹增益有关

单位负反馈系统开环传递函数
$$G(s) = \frac{K(s+2)}{(s+10)(s+0.5)}$$

0型系统

稳态位置误差系数
$$K_p = \lim_{s \to 0} G(s) = \frac{K \times 2}{10 \times 0.5} = 0.4K$$



系统性能分析——核心步骤

通常由系统的动态性能指标来在主导根轨迹分支上确定主导极点 一般步骤:

动态性能指标:调节时间 t_s ,超调 σ %,上升时间 t_r ,峰值时间 t_p



阻尼比 ζ , 自然频率 ω_n , 阻尼振荡频率 ω_d , 主导极点实部 σ



在主导根轨迹分支上选择合适的主导极点



基于主导极点,应用幅值条件计算相应的根轨迹增益



系统性能分析——核心步骤

其它根轨迹分支上的特征根可以用下列任一方法求取:

方法 1: 确定其它根轨迹分支上的点,使其满足具有与主导极点相同的根轨迹增益

方法**2:** 如果除了一个实根或者一对共轭复根之外,其余特征根均已知,则可用下列任一方法确定未知的特征根

- 1) 除以由已知特征根构成的特征多项式,商为未知特征根构成的多项式
- 2) 对于m ≤ n-2的系统,采用规则 9 求取系统的特征根



例5-24 已知负反馈控制系统前向通道传递函数G(s)与反馈通道传递函 数H(s),绘制根轨迹,并给出单位阶跃响应c(t)(其中主导极点的 $\zeta=0.5$)

$$G(s) = \frac{K_1}{s(s^2/2600+s/26+1)}, \quad K_1 > 0$$
 $H(s) = \frac{1}{0.04s+1}$

$$H(s) = \frac{1}{0.04s + 1}$$

解:将G(s)、H(s)重写 [°]

$$G(s) = \frac{2600K_1}{s(s^2 + 100s + 2600)} \qquad H(s) = \frac{25}{s + 25}$$

$$H(s) = \frac{25}{s + 25}$$

则

$$G(s)H(s) = \frac{65000K_1}{s(s+25)(s^2+100s+2600)} = \frac{K}{s^4+125s^3+5100s^2+65000s}$$

$$K = 65000K_1$$



1)开环极点:
$$n=4$$
 $p_1=0, p_2=-25, p_3=-50+j10, p_4=-50-j10$

开环零点: w=0

$$w = 0$$

2) 4条根轨迹分支

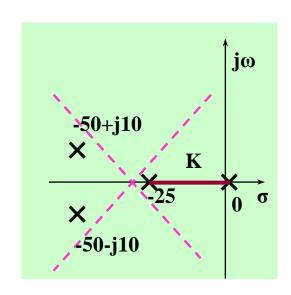
$$G(s)H(s) = \frac{K}{s(s+25)(s^2+100s+2600)}$$

- 3) 实轴上的根轨迹: [-25, 0]
 - 4) 渐近线与实轴的夹角

$$\gamma = \frac{(1+2h)180^{\circ}}{n-w} = \frac{(1+2h)180^{\circ}}{4} = \pm 45^{\circ}, \pm 135^{\circ}$$

渐近线与实轴的交点

$$\sigma_0 = \frac{p_1 + p_2 + p_3 + p_4}{n - w} = \frac{0 - 25 - 50 - 50}{4} = -31.25$$





5) 实轴上的分离点 ₫

$$G(s)H(s) = \frac{K}{s(s+25)(s^2+100s+2600)}$$

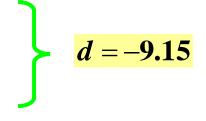
方法1
$$\frac{1}{d} + \frac{1}{d+25} + \frac{1}{d+25-j10} + \frac{1}{d+25+j10} = 0$$

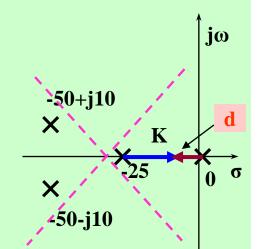
方法 2
$$-K = s^4 + 125s^3 + 5100s^2 + 65000s$$

$$\frac{d(-K)}{ds}\bigg|_{s=d} = 4d^3 + 375d^2 + 10200d + 65000 = 0$$

分离角:

$$\frac{(2k+1)180^{\circ}}{l} = \frac{(2k+1)180^{\circ}}{2} = \begin{cases} 90^{\circ} \\ -90^{\circ} \end{cases}$$







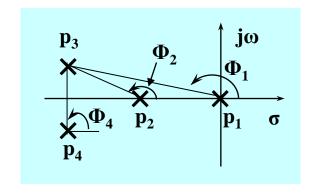
6) 极点 -50+j10 处的出射角 Φ_{3D}

$$G(s)H(s) = \frac{K}{s(s+25)(s^2+100s+2600)}$$

$$\phi_{3_D} = (1+2h)180^{\circ} - (\phi_1 + \phi_2 + \phi_4)$$

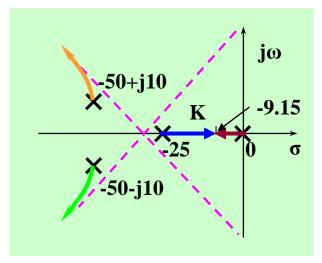
$$= (1+2h)180^{\circ} - (168.7^{\circ} + 158.2^{\circ} + 90^{\circ})$$

$$= 123.1^{\circ}$$



同样地,

极点-50-j10处的出射角为 -123.1°

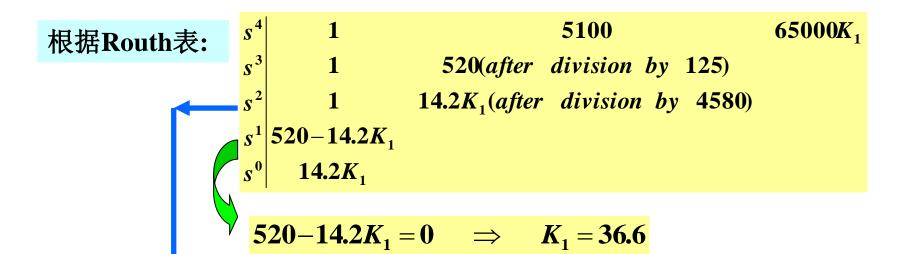




7) 根轨迹与虚轴的交点:

$$G(s)H(s) = \frac{K}{s(s+25)(s^2+100s+2600)}$$

$$\Delta(s) = s^4 + 125s^3 + 5100s^2 + 65000s + 65000K_1$$



由s² 行构造辅助方程:

$$s^2 + 14.2K_1 = 0 \implies s = \pm j\sqrt{14.2K_1} = \pm j22.8$$



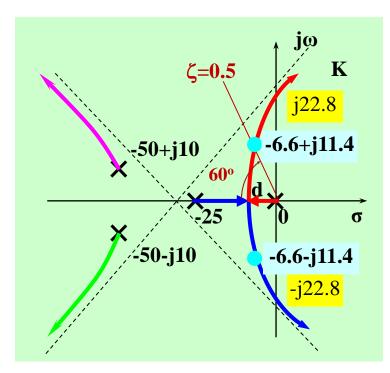
8) 绘制**ζ=0.5**的射线, 其中η

$$\eta = \cos^{-1} 0.5 = 60^{\circ}$$

由图可以得到主导极点

$$s_{1,2} = -6.6 \pm j11.4$$

$G(s)H(s) = \frac{1}{s(s+25)(s^2+100s+2600)}$



9) 增益

$$K = 65000K_1 = (|s| \cdot |s+25| \cdot |s+50-j10| \cdot |s+50+j10|)_{s=-6.6+j11.4}$$



$$K = 598800 = 65000K_1$$
, $K_1 = 9.21$



10)满足幅值K=598800的其余特征根

$$G(s)H(s) = \frac{K}{s(s+25)(s^2+100s+2600)}$$

方法1

$$1 + G(s)H(s) = s^4 + 125s^3 + 5100s^2 + 65000s + 598800 = 0$$

$$\frac{s^4 + 125s^3 + 5100s^2 + 65000s + 598800}{(s + 6.6 + j11.4)(s + 6.6 - j11.4)}$$

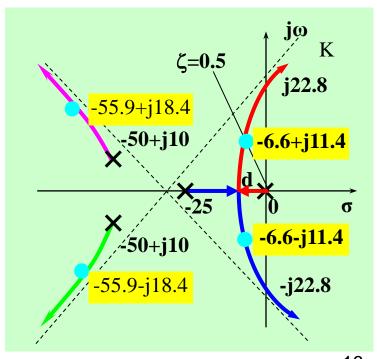
$$= \frac{s^4 + 125s^3 + 5100s^2 + 65000s + 598800}{s^2 + 13.2s + 173.52}$$

$$= s^2 + 111.8s + 3463$$

$$\therefore s_{3,4} = -55.9 \pm j18.4$$

方法 2

因为满足分母阶次n>=分子阶次w+2,故可用法则九(根之和) 法则来确定根的实部





方法2

由法则九(根之和)

$$G(s)H(s) = \frac{K}{s(s+25)(s^2+100s+2600)}$$



$$0-25+(-50+j10)+(-50-j10)$$

$$=(-6.6+j11.4)+(-6.6-j11.4)+(\sigma+j\omega_d)+(\sigma-j\omega_d)$$

$$s_{3.4} = -55.9 \pm j18.4$$

$$\Phi(s) = \frac{G}{1 + GH} = \frac{\frac{N_1}{D_1}}{1 + \frac{N_1}{D_1} \frac{N_2}{D_2}} = \frac{N_1 D_2}{\text{closed-loop roots}}$$

$$G(s) = \frac{2600K_1}{s(s^2 + 100s + 2600)} \quad H(s) = \frac{25}{s + 25}$$

11) 闭环传递函数

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{24040(s+25)}{s^4 + 125s^3 + 5100s^2 + 65000s + 65000K_1}$$



12) 阶跃响应c(t)

$$G(s)H(s) = \frac{K}{s(s+25)(s^2+100s+2600)}$$

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{24040(s+25)}{(s+6.6+j11.4)(s+6.6-j11.4)(s+55.9+j18)(s+55.9-j18)}$$

$$C(s) = \frac{A_0}{s} + \frac{A_1}{s+6.6-j11.4} + \frac{A_2}{s+6.6+j11.4} + \frac{A_3}{s+55.9-j18} + \frac{A_4}{s+55.9-j18}$$

$$A_0 = 1.0$$
 $A_1 = 0.604 \angle (-201.7^{\circ})$ $A_3 = 0.14 \angle (-63.9^{\circ})$

可以忽略

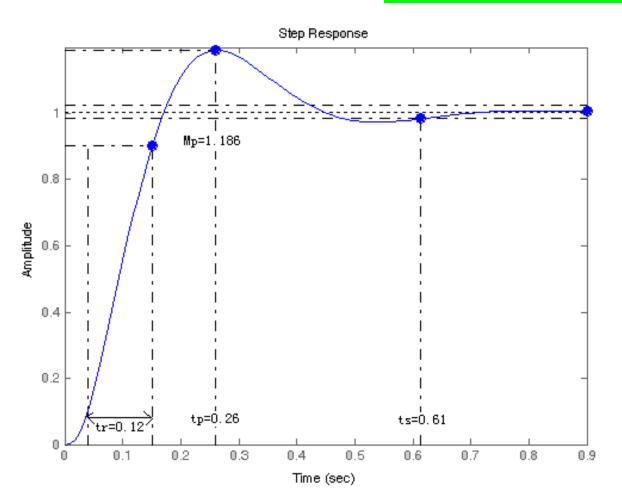
响应c(t)

$$c(t) = 1 + 1.21e^{-6.6t} \sin(11.4t - 111.7^{\circ}) + 0.28e^{-55.9t} \sin(18t + 26.1^{\circ})$$



仿真c(t)

$$G(s)H(s) = \frac{K}{s(s+25)(s^2+100s+2600)}$$





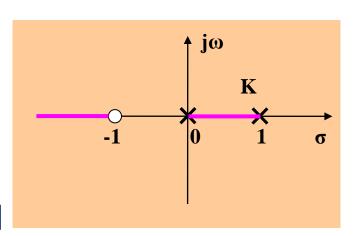
例5-26 已知某单位负反馈控制系统开环传递函数

$$G(s) = \frac{K(s+1)}{s(s-1)}, K > 0$$

- (1) 绘制根轨迹
- (2) 对任意K, 系统是否稳定? 若否,则确定使系统稳定的K值范围确定使闭环系统持续振荡的参数 K 和频率 ω
- (3) 若调节时间4s, 确定K值和对应的特征根

解: (1) 绘制根轨迹

- 1) 开环极点: n=2, $p_1=0$, $p_2=1$ 开环零点: $w=1, z_1=-1$
- 2) 2条根轨迹分支
- 3) 实轴上的根轨迹: (-∞,-1], [0, 1]





4) 渐近线与实轴的夹角

$$\gamma = \frac{(1+2h)180^{\circ}}{n-w} = \frac{(1+2h)180^{\circ}}{1} = 180^{\circ}$$

$$G(s) = \frac{K(s+1)}{s(s-1)}$$

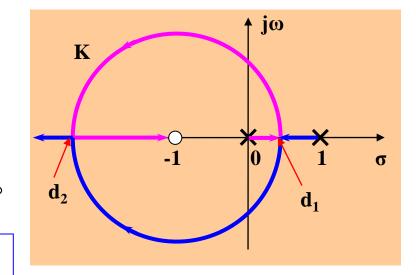
5) 实轴上的分离点d $:: -K = \frac{s(s-1)}{s+1}$

$$\left. \frac{d(-K)}{ds} \right|_{s=d} = s^2 + 2s - 1 = 0$$

$$d_1 = -1 + \sqrt{2} = 0.414$$

$$d_2 = -1 - \sqrt{2} = -2.414$$

分离角:
$$\frac{(2k+1)180^{\circ}}{l} = \frac{(2k+1)180^{\circ}}{2} = \begin{cases} 90^{\circ} \\ -90^{\circ} \end{cases}$$



根轨迹的主要部分是以(-1,j0)为圆心,以 1.414 为半径的圆



(2) 确定闭环系统稳定的K值范围,以及使系统等幅振荡(持续振荡)的K和频率ω.

$$G(s) = \frac{K(s+1)}{s(s-1)}$$

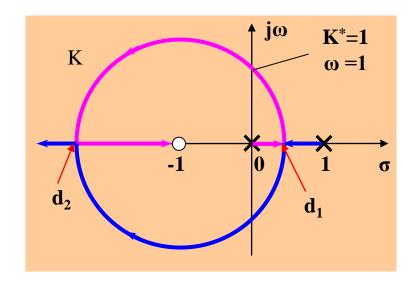
或者:从特征方程:

$$\Delta(s) = s^2 + (K-1)s + K = 0$$

很容易获得临界稳定的**K**为1,当 **K**>1,系统稳定

当K=1, 等幅振荡的频率为ω=1

$$K^* = \frac{|s - p_1| \cdot |s - p_2|}{|s - z|} = \frac{\sqrt{2} \cdot 1}{\sqrt{2}} = 1$$





(3) 调节时间4s. 确定K值和相应的特征根

$$t_s = \frac{3.5}{\zeta \omega_n} = 4$$
 \Rightarrow $\sigma = -\zeta \omega_n = -0.875$

$$G(s) = \frac{K(s+1)}{s(s-1)}$$

由图,根据三角形以及半径1.414

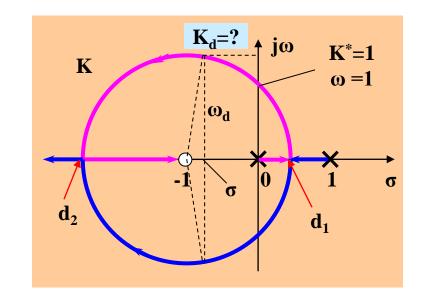
$$\omega_d^2 = \left(\sqrt{2}\right)^2 - \left(1 + \sigma\right)^2 = 1.984$$

$$\omega_d = 1.41$$

相应的特征根

$$s_{1,2} = -0.875 \pm j1.41$$

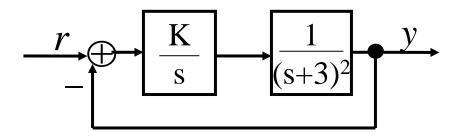
运用幅值条件



$$K_d = \frac{\sqrt{0.875^2 + 1.41^2} \cdot \sqrt{1.875^2 + 1.41^2}}{\sqrt{2}} = 2.753$$



例5-27 已知某单位负反馈闭环系统如图所示(K>O)



请由根轨迹确定使系统工作在欠阻尼状态下的K值范围,且系统在 斜坡输入下的稳态误差小于0.2

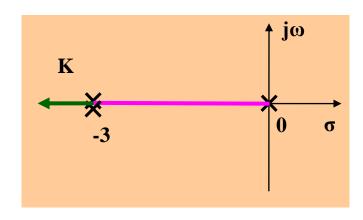
解: 开环传递函数**G(s)**
$$G(s) = \frac{K}{s(s+3)^2}$$

(1) 绘制根轨迹

1) 开环极点: n=3, $p_1=0$, $p_{2,3}=-3$

开环零点: w=0

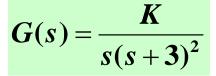
- 2) 3条根轨迹分支
- 3) 实轴上的根轨迹(-∞,-3),[-3,0]





4) 渐近线与实轴的夹角与交点

$$\gamma = \frac{(1+2h)180^{\circ}}{3} = \pm 60,180^{\circ}$$
 $\sigma_0 = \frac{p_1 + p_2 + p_3}{n} = -2$



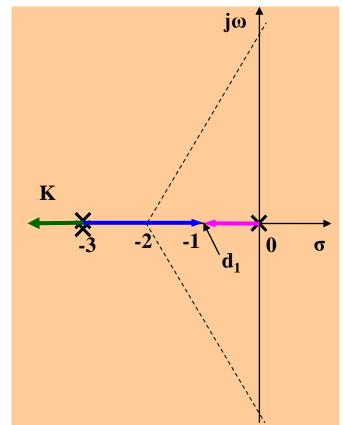
5) 实轴上区间[-3, 0]的分离点 **♂**

$$\frac{d(-K)}{ds}\Big|_{s=d} = 3s^{2} + 12s + 9 = 0$$

$$\frac{d_{1} = -1}{d_{2} = -3}$$

分离角:

$$\frac{(2k+1)180^{\circ}}{l} = \frac{(2k+1)180^{\circ}}{2} = \begin{cases} 90^{\circ} \\ -90^{\circ} \end{cases}$$





6) 根轨迹与虚轴的交点

特征方程

$$\Delta(s) = s^3 + 6s^2 + 9s + K$$

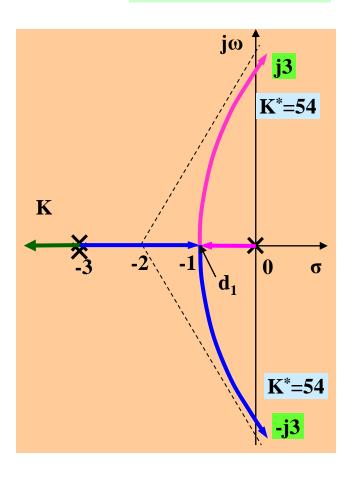
Routh表:

$$\begin{vmatrix}
s^{3} \\
s^{2} \\
s^{1} \\
s^{0}
\end{vmatrix} = \begin{vmatrix}
1 & 9 \\
6 & K \\
54 - K & 0 \\
\hline
6 & K
\end{vmatrix}$$

由s² 行构造辅助方程:

$$6s^2 + K = 0$$
 \Rightarrow $s = \pm j\sqrt{\frac{K}{6}} = \pm j3$

$$G(s) = \frac{K}{s(s+3)^2}$$





(2) 由根轨迹, 系统在欠阻尼状态下的K值范围

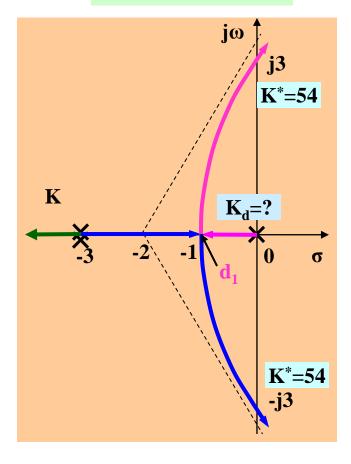
d₁处的**K**值
$$K_d = |s(s+3)^2|_{s=d_1=-1} = 4$$

(3) 如果输入是斜坡函数, 稳态误差 e_{ss} 为 (系统是 1型)

$$e_{ss} = \frac{1}{K_{v}} = \frac{1}{\lim_{s \to 0} sG(s)} = \frac{9}{K} \le 0.2$$
 $K \ge 45$

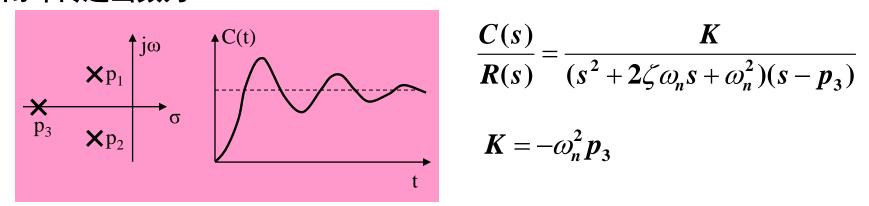
因此,满足要求的**K**值范围 $45 \le K \le 54$

$$G(s) = \frac{K}{s(s+3)^2}$$





考虑一个具有复数极点和一个附加负实数极点p3的系统,如图所示, 闭环传递函数为



$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{K}{(s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2)(s - p_3)}$$

$$K = -\omega_n^2 p_3$$

单位阶跃输入下的系统输出响应为

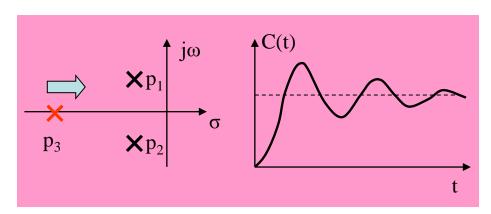
$$c(t) = 1 + 2|A_1|e^{-\zeta\omega_n t}\sin(\omega_n\sqrt{1-\zeta^2}t + \phi) + A_3e^{p_3t}$$

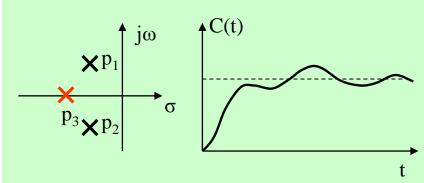
$$A_{3} = \frac{-\omega_{n}^{2} p_{3}}{s(s^{2} + 2\zeta \omega_{n} s + \omega_{n}^{2})}\bigg|_{s=p_{3}} = \frac{-\omega_{n}^{2}}{s^{2} + 2\zeta \omega_{n} s + \omega_{n}^{2}}\bigg|_{s=p_{3}} < 0$$



系统的响应:

$$c(t) = 1 + 2|A_1|e^{-\zeta\omega_n t} \sin(\omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}t + \phi) + A_3 e^{p_3 t}$$



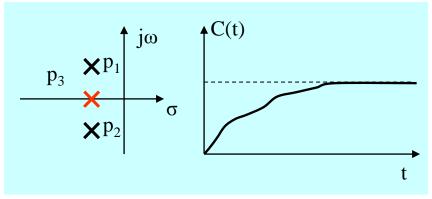


- \rightarrow 当极点 p_3 向右侧移动, $|A_3|$ 增大,超调减少
- ▶ 当p₃接近但仍然在复数极点的左侧时,时域上第一个峰值小于稳态值,最大超调可能出现在第二个峰值或后面的峰值

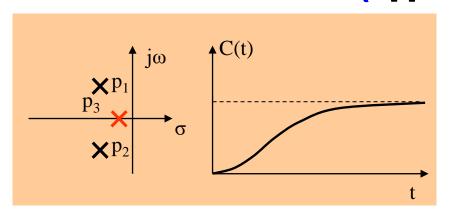
$$A_{3} = \frac{-\omega_{n}^{2} p_{3}}{s(s^{2} + 2\zeta \omega_{n} s + \omega_{n}^{2})}\bigg|_{s=p_{3}} = \frac{-\omega_{n}^{2}}{s^{2} + 2\zeta \omega_{n} s + \omega_{n}^{2}}\bigg|_{s=p_{3}} < 0$$



系统的响应:



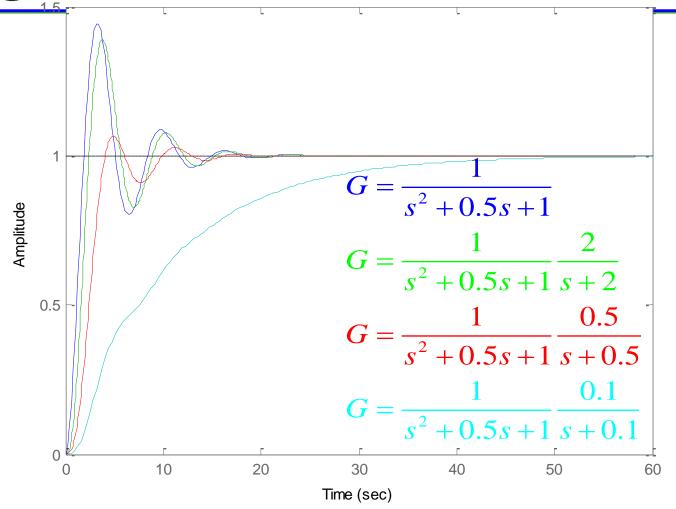
• 当p₃位于复数极点在实轴的投影处,响应是单调的,没有超调.相当于临界阻尼,复数极点则导致时域响应出现波纹(ripple)



• 当 p_3 位于复数极点的右侧,则 p_3 的作用反而超过其它**2**个极点,系统响应特点为过阻尼



Step Response





结论:

- ❖ 幅值 A_3 取决于 P_3 相对于复数极点的位置 P_3 越靠左侧,幅值 A_3 越小, 对系统响应的影响越小 ■
- ❖ 若p₃在复数极点p₁和p₂左侧5倍以远的位置,对系统响应的影响可以忽略不计

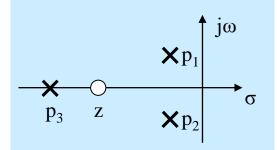


系统性能分析——附加极点与零点

除了增加实数极点之外,再增加一个实数零点,则会进一步影响系 统的瞬态响应

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{K(s-z)}{(s^2+2\zeta\omega_n s + \omega_n^2)(s-p_3)} \qquad K = \frac{\omega_n^2 p_3}{z}$$

$$K = \frac{\omega_n^2 p_3}{z}$$



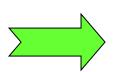
单位阶跃响应

$$c(t) = 1 + 2|A_1|e^{-\zeta\omega_n t}\sin(\omega_n\sqrt{1-\zeta^2}t + \phi) + A_3e^{p_3t}$$

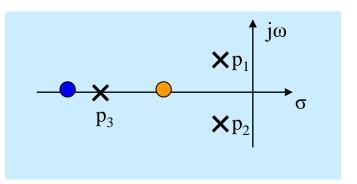
$$A_{3} = \frac{\omega_{n}^{2} \frac{p_{3}}{z} (s-z)}{s(s^{2} + 2\zeta \omega_{n} s + \omega_{n}^{2})} \bigg|_{s=p_{3}} = \frac{\omega_{n}^{2} \left(\frac{p_{3}}{z} - 1\right)}{s^{2} + 2\zeta \omega_{n} s + \omega_{n}^{2}} \bigg|_{s=p_{3}} = K_{1} \left(\frac{p_{3}}{z} - 1\right) K_{1} > 0$$



系统性能分析——附加极点与零点



$$A_3 = K_1 \left(\frac{p_3}{z} - 1 \right)$$



A_3 的符号取决于实数零极点的相对位置

- 1) 若零点z在 p_3 的左侧,则 A_3 为负
- 2) 若零点z在 p_3 的右侧,则 A_3 为正
- 3) 若零点z接近于 p_3 ,则 A_3 很小,这项瞬态响应则相对较小



系统性能分析——附加极点与零点

结论:

- * 若零点 \mathbf{z} 在极点 $\mathbf{p_3}$ 的左侧, $\mathbf{A_3}$ 为负,且响应与仅有复数极点的系统响应相似,但超调减小
- \star 若零点z 在极点 p_3 的右侧, A_3 为正,超调比仅有复数极点的系统响应大



例5-28 考虑一单位负反馈系统开环传递函数为

$$G_x(s) = \frac{K_x}{s(s^2 + 4.2s + 14.4)} = \frac{K_x}{s(s + 2.1 + j3.1607)(s + 2.1 - j3.1607)}$$

设计控制器, 使闭环系统满足:

$$K_1 = K_x/14.4, \quad K_1 \ge 1.5s^{-1}$$

 $1 < M_p \le 1.123,$
 $t_s \le 3s \quad e(t)_{ss} = 0,$
 $t_p \le 1.6s$



确定 $\zeta, \omega_d, \omega_n$

采用下列几个式子

$$M_{p} = 1.123 = 1 + \exp \frac{-\zeta \pi}{\sqrt{1 - \zeta^{2}}} \qquad \rightarrow \zeta = 0.555$$

$$t_{p} = \frac{\pi}{\omega_{d}} \qquad \rightarrow \omega_{d} > 1.9636$$

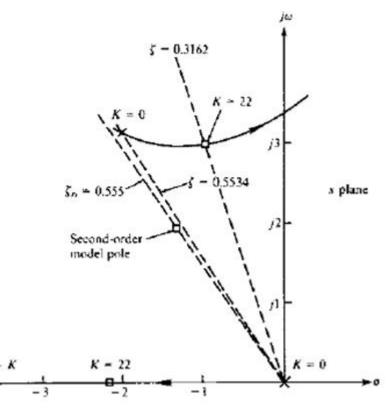
$$t_{s} = \frac{4}{\zeta \omega_{n}} \qquad \rightarrow \omega_{n} > 2.4024$$

闭环系统的主导极点:

$$s_{1,2} = -1.3333 \pm j 1.9984$$

由图可以看出:无法得到期望的主导极点,必须进行再次设计

$$K_1 = K_x/14.4$$
, $1 < M_p \le 1.123$, $t_s \le 3s$ $e(t)_{ss} = 0$, $t_p \le 1.6s$, $K_1 \ge 1.5s^{-1}$





系统性能分析——附加极点 $K_1 = K_x/14.4, 1 < M_p \le 1.123,$ $t_{s} \leq 3s \quad e(t)_{ss} = 0,$ $t_p \le 1.6s, K_1 \ge 1.5s^{-1}$

第二次设计:

 $A_3e^{p_3t}$ 由于第三个根p3对应瞬态响应 , 若该瞬态响应为负, 则将降低由复数极点产生的超调,因此,可以选择较小的阻尼比ζ, 第三个极点的作用是使得超调在要求的范围内。

为了同时满足₭₄>1.5,因此根轨迹上 的根选择 $s_{1.2} = -1 \pm j3$, 相应的根轨迹增 益K_x=22(使得K₁=1.528),闭环传递 函数为

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{22}{(s+1-j3)(s+1+j3)(s+2.2)}$$

单位阶跃输入下:

 $M_n \approx 1.123, \ t_n \approx 1.51s, t_s \approx 2.95s$

